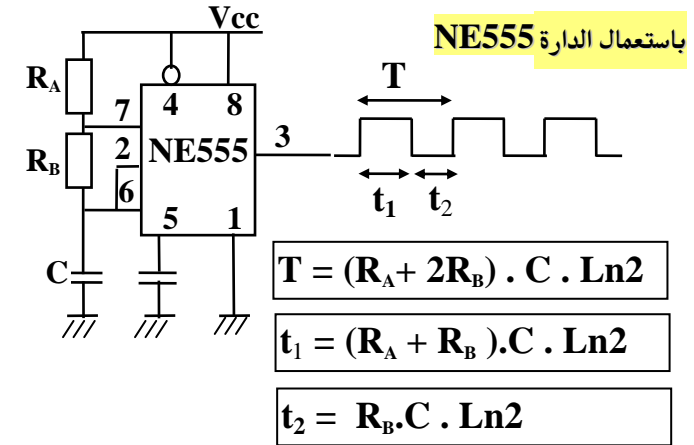


الخطى التعاقبي

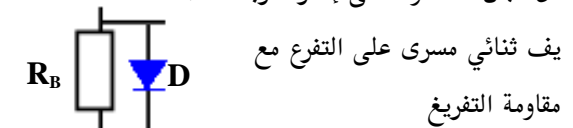
التوقيتة H



النسبة الدورية :

$$\alpha = \frac{t_1}{T} = \frac{R_A + R_B}{R_A + 2R_B}$$

من أجل الحصول على إشارة مربعة 50%



$$\alpha = \frac{t_1}{T} = \frac{R_A}{R_A + R_B}$$

مع : $R_A = R_B$

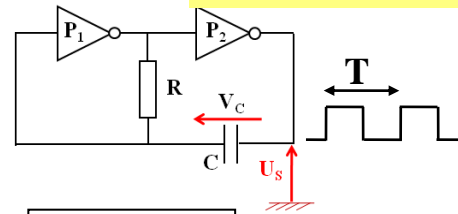
$$T = 2 R_A \cdot C \cdot \ln 2$$

للحصول على تواتر قابل للضبط

نضيف مقاومة متغيرة P في دارة الشحن أو التفريغ

01

باستعمال الدارة البوابات المنطقية



$$T = 2.2RC$$

$$\alpha = 0.5$$

يمكن استبدال بوابات النفي في التركيب بوابات 'نفي و' أو 'نفي أو'

التأجيل

باستعمال الخلية RC

نستعمل العلاقة :

$$V_c = V_{cc}(1 - e^{-t/RC})$$

وذلك حسب الدارة الموجودة

باستعمال العدادات

$$\Delta t = T \cdot N$$

- اذا كان العداد ذو طولية كاملة :

$$N = 2^n - 1$$

- اذا كان العداد ذو طولية غير كاملة :

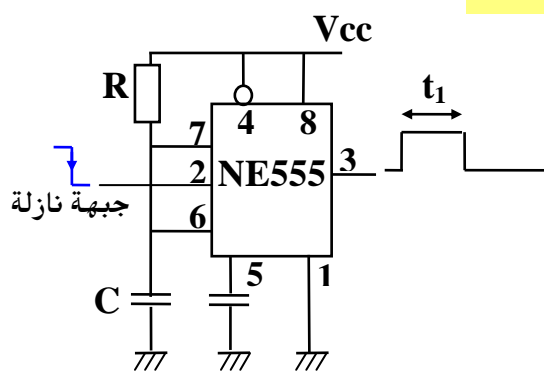
$$2^{n-1} \leq N \leq 2^n$$

Δt : زمن التأجيل T : دور إشارة التوقيتة .

N : طولية العداد / n : عدد القلايات اللازمة لانجاز العداد

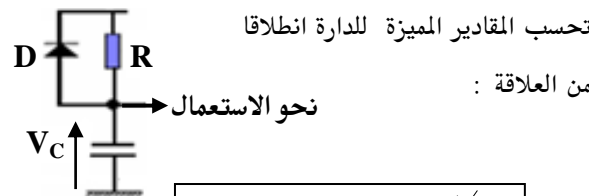
02

باستعمال الدارة NE555



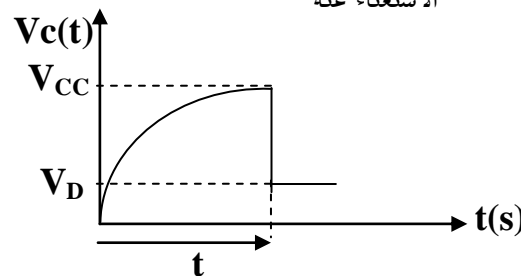
$$\Delta t = t_1 = RCLn3$$

دارة الإرجاع إلى الصفر



$$V_c = V_{cc}(1 - e^{-t/RC})$$

ثنائي المسرى D : استعمل من أجل التفريغ الخطي للمكثف ويمكن الاستغناء عنه



بحيث t المدة الزمنية للنقطة الواجب تطبيقها للتأثير على الدارة التعاقبية حتى يتم إرغامها للصفر .

03

$$P_u = \frac{U_s \cdot \hat{I}_s}{\sqrt{2}} = \frac{U_s^2}{2 \cdot R_U}$$

الاستطاعة المفيدة

تكون هذه الإستطاعة أعظمية من أجل : $U_s = V_{CC}$

$$P_{u \max} = \frac{V_{CC}^2}{2 \cdot R_U}$$

الاستطاعة المبذولة من طرف التركيب

$$P_d = P_a - P_u$$

$$P_d = \frac{\hat{U}_s (4V_{CC} - \pi)}{2 \cdot \pi \cdot R_U}$$

$$\eta = \frac{P_u}{P_a} = \frac{\pi}{4} \cdot \frac{\hat{U}_s}{V_{CC}}$$

المردود

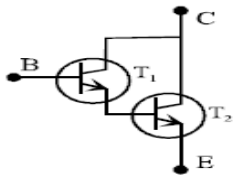
يكون هذا المردود أعظمي من أجل : $\hat{U}_s = V_{CC}$

$$\eta_{\max} = \frac{\pi}{4} = 0.785$$

دور الثنائيتين D_1 و D_2 : ازالة التشوه الناتج عن توتر العتبة V_{BE}

دور الثنائيتين R_1 و R_2 : استقطاب الثنائيتين D_1 و D_2

مقحل دارلنطون



يسمح برفع معامل التضخيم السكوني β

$$\beta = \frac{I_C}{I_B} = \beta_1 \cdot \beta_2$$

بحيث :

تفسير بعض الأوامر :

Init / G.P.N (1),(3-2) : أمر بالتهيئة صادر

من متمن القيادة والتهيئة لمتنمن تنسيق الأشغولات بتهيئة الاشغولة (1) وتنشيط المرحلة (3-2)

F / G.C.I (100) : أمر بالإرغام صادر من متمن

الأمن لمتنمن القيادة والتهيئة بتنشيط المرحلة (100) و

تحميل بقية المراحل

F / GPN1 (10,20,30) : أمر بالإرغام صادر

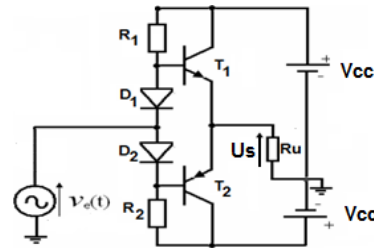
من متمن الأمن لمتنمن تنسيق الأشغولات 1 بتحميل جميع

المراحل وتنشيط المراحل (10,20,30)

وظيفة تضخيم الاستطاعة

تضخيم الاشارات التماثلية

مضخم صنف B



الاستطاعة المتصلة

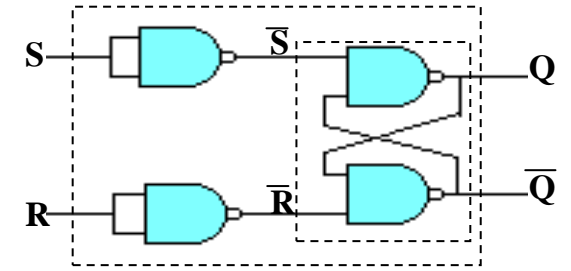
$$P_a = \frac{2 \cdot V_{CC} \cdot \hat{U}_s}{\pi \cdot R_U}$$

تكون هذه الإستطاعة أعظمية من أجل :

$$P_{a \max} = \frac{2 \cdot V_{CC}^2}{\pi \cdot R_U}$$

$$\left. \begin{array}{l} \hat{I}_s = I_{Csat} \\ \hat{U}_s = V_{CC} \end{array} \right\}$$

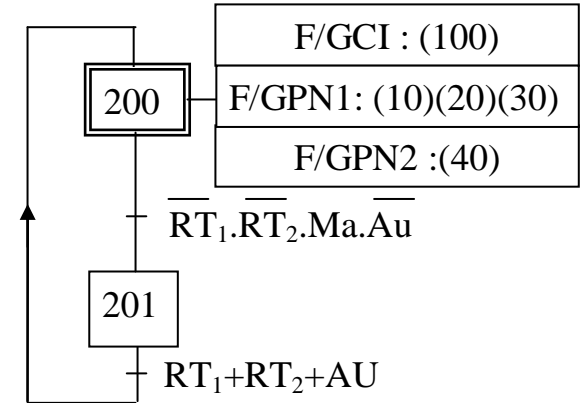
دائرة ضد الارتداد



عبارة عن القلاب RS أو القلاب \overline{RS} و هو دائرة ضد الارتداد لإقصاء الارتدادات الناتجة عن المماسات .

وظيفة التحكم

تفسير متمن الأمن :



عند ظهور خلل في أحد المحركين أو الضغط على التوقف الاستعجالي يعمل متمن الأمن على توقيف GPN1 و GPN2 وذلك بإرغام كل أشغولة إلى مرحلتها الابتدائية ، و إرغام GC إلى مرحلته الابتدائية كذلك ، بعد إصلاح الخلل و بعد إعادة التسليح نمر إلى الإنتاج العادي من جديد .

$N = B_{n-1}B_{n-2} \dots B_1B_0$ / مقدار رقمي (المدخل)

B_0 : الرقم (bit) الأقل وزنا (LSB)

B_{n-1} : الرقم الأكبر وزنا (MSB)

n : عدد الأبيات (الأرقام) المكونة للمقدار N

V_s : مقدار تماثلي (المخرج)

V_{ref}^+ ، V_{ref}^- : التوترات المرجعية تحدد القيم العظمى V_{max}

و القيمة الصغرى V_{min} للتوتر V_s

$$V_{PE}(V_{FS}) = V_{s \max} - V_{s \min}$$

قيمة توتر المدخل الموافقة لـ MSB : تمثل نصف التوتر في كامل السلم

إذا كان : $V_{max} = 0$ أو $V_{min} = 0$ فإن المستبدل: أحادي القطبية

أما إذا كان

$$-\frac{V_{pe}}{2} \leq V_s \leq +\frac{V_{pe}}{2}$$

فالمستبدل: ثنائي القطبية

خطوة التبديل (quantum) قيمة توتر المدخل الموافقة

$$q = \frac{V_{PE}}{2^n - 1}$$

لـ LSB (الفرق في توتر الخروج الموافق

لمدخلين رَقْمِيَّين متتابعين)

$$V_s = q \cdot N_{10}$$

مستبدل أحادي القطبية :

مستبدل ثنائي القطبية :

$$V_s = q \cdot N_{10} - \frac{V_{pe}}{2}$$

Résolution r التباين

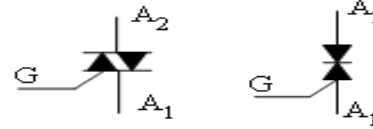
$$r = \frac{1}{2^n - 1}$$

يمثل دقة المستبدل

$V_{GS} = 0 \Leftarrow$ المقحل مانع \Leftarrow المقحل عبارة عن قاطعة مفتوحة.

$V_{GS} > 0 \Leftarrow$ المقحل مشبع \Leftarrow المقحل عبارة عن قاطعة مغلقة.

الترياك (Triac)



وظيفته التحكم مباشرة في الحملية بالتناوب انطلاقا من اشارة ضعيفة مطبقة على الزناد

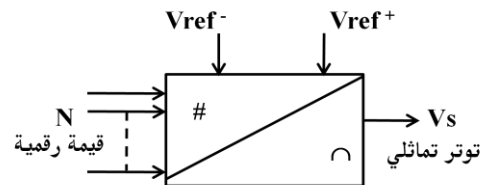
الترياك الضوئي



يستعمل كرابط منسجم بين دائرة التحكم و دائرة الاستطاعة (يستعمل لحماية دائرة التحكم ذات التوتر الضعيف (حوالي 5V) من تأثيرات دائرة الاستطاعة ذات التوتر الكبير عند استعمال الترياك في التبديل) .

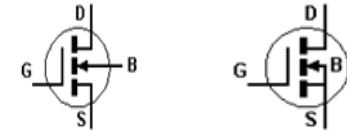
المستبدلات

المستبدل الرقمي التماثلي

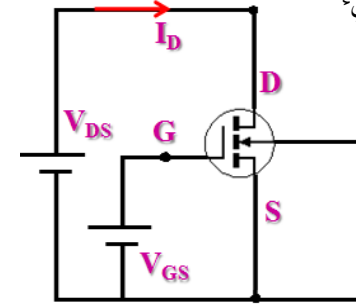


تضخيم الاشارات المنطقية

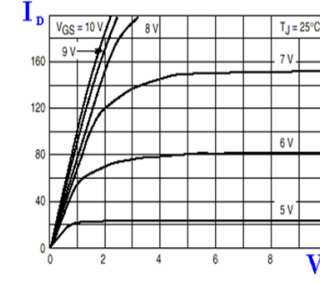
المقحل MOS (MOSFET)



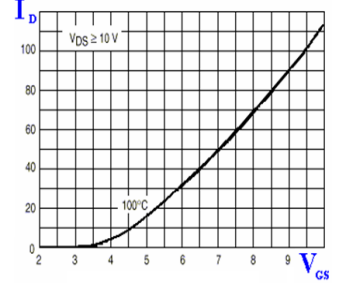
وظيفته التضخيم الكل أو اللاشيء



ميزة الخروج



ميزة التحويل



عند تطبيق توتر التحكم V_{GS} و عندما يصل هذا الأخير إلى قيمة محددة تسمى توتر العتبة (V_{th}) يبدأ المقحل في التمرير إذ يسري فيه تيار من D إلى S يسمى تيار المصرف I_D . بحيث :

$$I_D = K(V_{GS} - V_{th})^2$$

K : معامل الكسب (mA / V^2)

V_{th} : توتر العتبة

المحول

$$U_2 = 4.44 \cdot S \cdot f \cdot N_2 \cdot B_{\max}$$

علاقة بوشرو :

المحول المثالي

$$m = \frac{U_2}{U_1} = \frac{N_2}{N_1} = \frac{I_1}{I_2}$$

نسبة التحويل

$S_1 = S_2$: الاستطاعة الظاهرية : الاستطاعات

$P_1 = P_2$: الاستطاعة الفعالة

$Q_1 = Q_2$: الاستطاعة الارتكاسية

$\phi_2 = \phi_1$ فرق الطور:

في هذه الحالة نعتبر : $U_{20} = U_2$

المحول الحقيقي

$$m_0 = \frac{U_{20}}{U_{1N}} = \frac{N_2}{N_1} = \frac{I_{1CC}}{I_{2CC}}$$

نسبة التحويل

$$P_1 = U_1 I_1 \cos \phi_1, P_2 = U_2 I_2 \cos \phi_2$$

الاستطاعة الفعالة

$$Q_1 = U_1 I_1 \sin \phi_1, Q_2 = U_2 I_2 \sin \phi_2$$

لاستطاعة المفاعلة

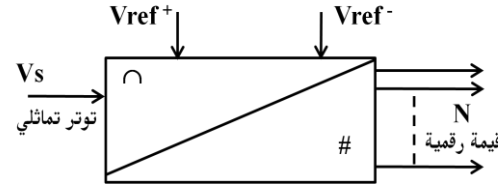
$$S = U_{1N} I_{1N} = U_{2N} I_{2N}$$

الاستطاعة الظاهرية

$$\eta = \frac{P_2}{P_1} = \frac{P_1 - P_f - P_j}{P_1} = \frac{P_2}{P_2 + P_f + P_j}$$

المردود

المستبدل التماثلي الرقمي



خطوة التبديل (quantum)

$$q = \frac{V_{PE}}{2^n}$$

التباين Résolution r

$$r = \frac{1}{2^n}$$

خطأ التكميم الأعظمي

عتبة التبديل q :

$$e_{\max} = \pm q$$

عتبة التبديل q/2 :

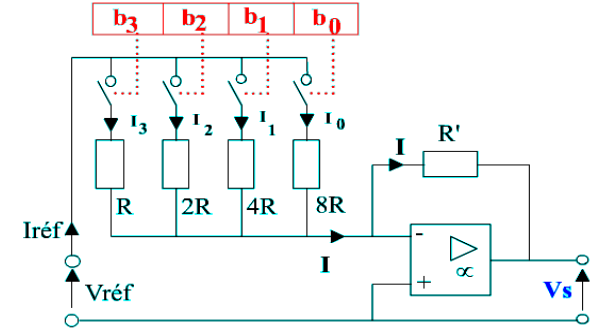
$$e_{\max} = \pm \frac{q}{2}$$

دائما و بالنسبة للمستبدلين نستعمل

$$V_{PE} = V_{ref}^+ - V_{ref}^-$$

ارجع الى الكراس

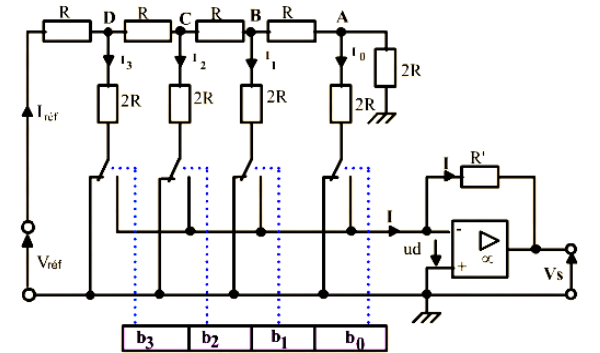
مستبدل CNA بسلم مقاومات متزنة :



$$q_I = \frac{V_{ref}}{R}$$

$$I_{out} = q_I (b_0 \cdot 2^0 + b_1 \cdot 2^1 + \dots + b_{n-1} \cdot 2^{n-1})$$

مستبدل CNA بسلم مقاومات R-2R :



$$I_{out} = \frac{I_{ref}}{2^n} (B_0 \cdot 2^0 + B_1 \cdot 2^1 + \dots + B_{n-1} \cdot 2^{n-1})$$

$$= q_I \cdot N$$

ارجع الى الكراس لاستكمال باقي العلاقات

$$Z_S = m_0^2 \cdot Z_P = m_0 \cdot \frac{U_{1CC}}{I_{2CC}}$$

يمكن قياس R_1 و R_2 بالطريقة الفولط أمبير مترية في المستمر

$$R_1 = \frac{U_1}{I_1}, \quad R_2 = \frac{U_2}{I_2}$$

الهبوط في التوتر

الهبوط في التوتر يتعلق بتيار الحمل و طبيعتها

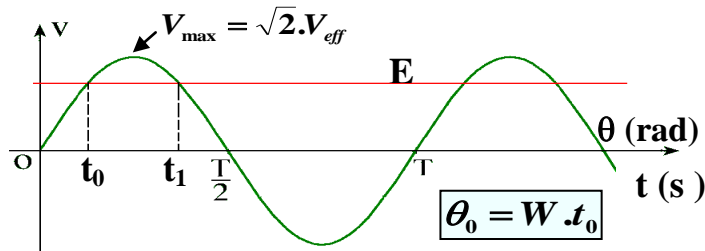
$$\Delta U_2 = U_{20} - U_2 = (R_S \cdot \cos \varphi_2 \pm X_S \cdot \sin \varphi_2) \cdot I_2$$

- : حمولة سعوية + : حمولة حثية

$$\Delta U_2 = R_S \cdot I_2$$

من أجل حمولة مقاومة :

التقويم المتحكم أحادي الطور



التوتر المتوسط بين طرفي حمولة مقاومة :

$$\bar{U}_R = \frac{\hat{V}}{2\pi} \cdot (1 + \cos \alpha)$$

التقويم أحادي النوبة

الردية الكلية للتسرب المرجعة للأولي

$$X_P = X_1 + \frac{X_2}{m_0^2}$$

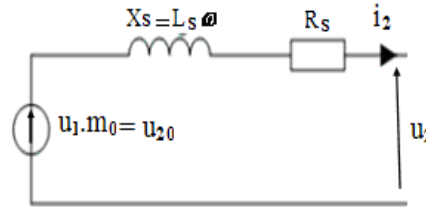
$$X_P = \sqrt{Z_P^2 - R_P^2}$$

الممانعة الكلية للتسرب المرجعة للأولي

$$Z_P = \sqrt{R_P^2 + X_P^2}$$

$$Z_P = \frac{U_{1CC}}{I_{1CC}}$$

الارجاع للثانوي



المقاومة الكلية للتسرب المرجعة للثانوي

$$R_S = m_0^2 R_1 + R_2$$

$$R_S = m_0^2 \cdot R_P = \frac{P_{1CC}}{I_{2CC}^2}$$

الردية الكلية للتسرب المرجعة للثانوي

$$X_S = m_0^2 X_1 + X_2$$

$$X_S = \sqrt{Z_S^2 - R_S^2}$$

الردية الكلية للتسرب المرجعة للثانوي

$$Z_S = \sqrt{R_S^2 + X_S^2}$$

يكون المردود أعظميا عندما $P_j = P_f$

في الفراغ (الضياعات في الحديد) :

$$P_{10} = P_f$$

في القصر (الضياعات في النحاس)

$$P_{1cc} = R_S I_{2cc}^2$$

$$P_j = R_1 I_{1cc}^2 + R_2 I_{2cc}^2$$

$$P_{1cc} = P_j$$

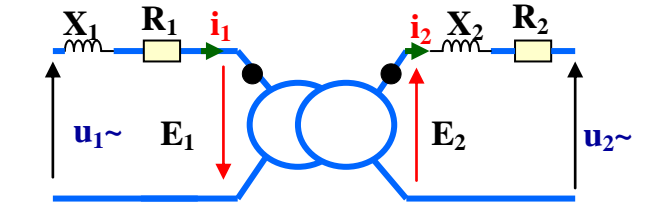
$$P_2 = U_2 I_2 \cos \varphi_2$$

في حالة حمولة

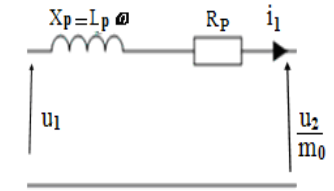
الضياعات = الضياعات في الحديد (المغناطيسية)

+ الضياعات في النحاس (جول)

الممانعات المنقولة :



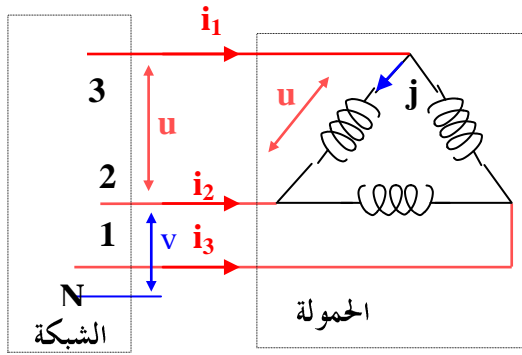
الارجاع للأولي



المقاومة الكلية للتسرب المرجعة للأولي

$$R_P = R_1 + \frac{R_2}{m_0^2}$$

$$R_P = \frac{P_{1CC}}{I_{1CC}^2}$$



الاستطاعة الممتصة

$$P = \sqrt{3}UI\cos\varphi$$

(W) : الاستطاعة الفعالة

$$Q = \sqrt{3}UI\sin\varphi$$

$$= P\tan\varphi$$

(VAR) : الاستطاعة الارتكاسية

$$S = \sqrt{P^2 + Q^2}$$

$$= \sqrt{3}UI$$

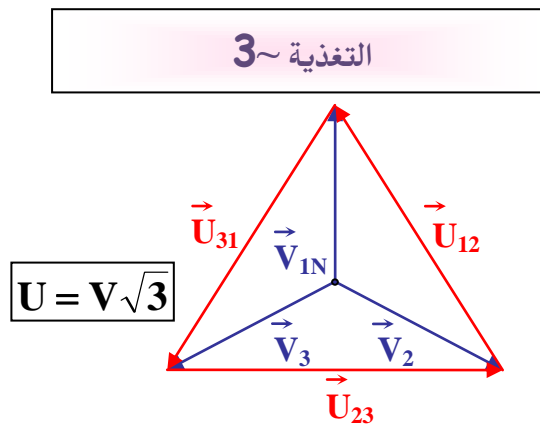
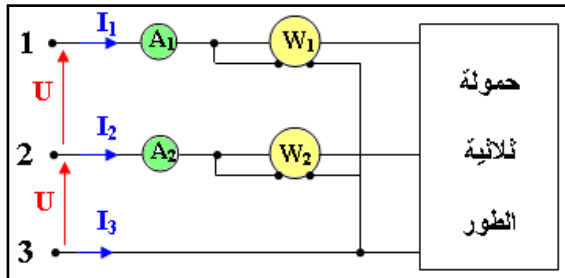
(VA) : الاستطاعة الفعالة

$$\cos\varphi = \frac{P}{S}$$

معامل الاستطاعة :

قياس الاستطاعة بطريقة الواطمترين :

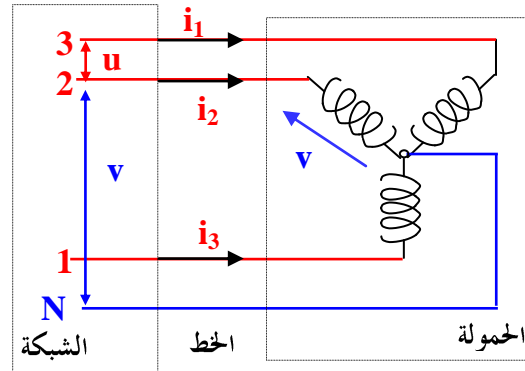
$$P = P_1 + P_2 = \sqrt{3}(P_1 - P_2)$$



التكبير النجمي

كل حمولة : مطبق عليها توتر بسيط v

ويجتازها تيار حمولة (خط) i



التكبير النجمي

كل حمولة : مطبق عليها توتر مركب U

ويجتازها تيار حمولة j

$$I = J\sqrt{3}$$

- القيمة المتوسطة لتيار المباشر المار في المقذاح $\bar{I}_T = \bar{I}$

- التوتر العكسي الأعظمي بين طرفي المقذاح خلال النوبة السالبة $\hat{V}_{Th} = \hat{V}$

$$\bar{U}_R = \frac{\hat{V}}{\pi} \cdot (1 + \cos\alpha)$$

التقويم ثنائي النوبة

بالنسبة لجسر غرايتز

- القيمة المتوسطة لتيار المباشر المار في المقذاح $\bar{I}_T = \frac{\bar{I}}{2}$

- التوتر العكسي الأعظمي بين طرفي كل مقذاح $\hat{V}_{Th} = \hat{V}$

بالنسبة لحول ذو نقطة وسطية

- القيمة المتوسطة لتيار المباشر المار في المقذاح $\bar{I}_T = \frac{\bar{I}}{2}$

- التوتر العكسي الأعظمي بين طرفي كل مقذاح $\hat{V}_{Th} = 2\hat{V}$

بالنسبة لكل أنماط التقويم

$$\bar{I} = \frac{\bar{U}_R}{R}$$

زاوية تأخر القذح α_0 حيث $0 \leq \alpha_0 \leq \pi$

$$t_\alpha = \frac{\alpha_0}{\omega}$$

زاوية التمرير

$$\beta = \pi - \alpha_0$$

زمن التمرير

$$t_\beta = \frac{\beta}{\omega}$$

سعة المكثفات الواجب إضافتها لتحسين معامل إستطاعة منشأة

$$C = \frac{P(tg \varphi_1 - tg \varphi_2)}{3\omega U^2}$$

φ_1 : قبل وضع المكثفات

φ_2 : بعد وضع المكثفات

المحرك اللاتزامني ~3

$$N_s = \frac{f}{P} 60$$

سرعة التزامن N_s :

$$g = \frac{N_s - N_r}{N_s}$$

الانزلاق g :

سرعة الدوار N_r : $N_r = (1 - g) N_s$

7

في الفراغ : $N_r = N_s \Rightarrow g = 0$

في حالة توقف : $N_r = 0 \Rightarrow g = 1$

بالحمولة : $N_r < N_s \Rightarrow g < 1$

تواتر التيارات المتحرزة (تواتر الدوار) f_r : $f_r = g \cdot f$

$$P_{js} = 3 r I^2$$

الربط Y

$$P_{is} = r I^2$$

الربط Δ :

$$P_{js} = (3/2) R I^2$$

مقاومة اللف الواحد للسكن : r

مقاومة لفين للسكن : R

العزم الكهرومغناطيسي :

$$C_{em}(T_{em}) = \frac{P_{tr}}{2\pi N_s} 60$$

العزم الميكانيكي :

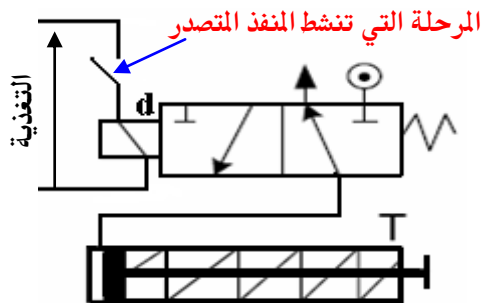
$$C_m = \frac{P_{tr} - P_{jr}}{2\pi N_r} 60$$

العزم المفيد :

$$C_u = \frac{P_u}{2\pi N_r} 60$$

الرافعات و الموزعات

رافعة أحادية المفعول متحكم فيها بموزع 2/3



$$P_e(P_{tr}) = P_a - (P_{js} + P_{fs})$$

$$P_u = P_a - (P_{js} + P_{fs} + P_{jr} + P_m)$$

الحصيلة الطاقوية

الاستطاعة المتتعة

$$P_a = \sqrt{3}UI\cos\varphi$$

الضياعات المغناطيسية

P_{fs} في الساكن = ثابت

الضياعات بمفعول جول

P_{js} في الساكن = ثابت

العزم الكهرومغناطيسي

الاستطاعة المرسلة للدوار

$$P_{tr} = C_{em}(2\pi N_s)$$

الضياعات المغناطيسية

في الدوار ≈ 0

الضياعات بمفعول جول في

الدوار P_{jr}

الاستطاعة الميكانيكية

$$P_m = C_m(2\pi N_r)$$

الضياعات الميكانيكية

P_{mec} = ثابت

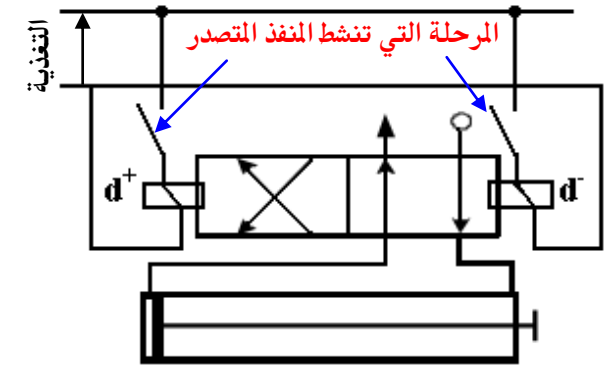
الاستطاعة المفيدة

$$P_u = C_u(2\pi N_r)$$

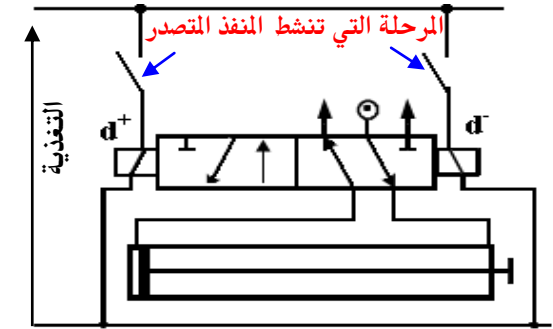
العزم المفيد

ملخص قوانين مادة الهندسة الكهربائية للسنة الثالثة ثانوي تقني رياضي

رافعة ثنائية المفعول متحكم فيها بموزع 2/4



رافعة ثنائية المفعول متحكم فيها بموزع 2/5



أضف باقي العلاقات:

أرجو منكم :

- 1- تخصيص نصف الساعة الأولى لقراءة الموضوعين.
 - 2- التركيز و القراءة الجيدة للموضوعين والبدء بالإجابة على الأسئلة السهلة من الموضوع المختار.
 - 3- استغلال كامل الوقت المخصص للاختبار.
- موفقون إن شاء الله في شهادة البكالوريا